

10/537010

日本国特許庁
JAPAN PATENT OFFICE

PCT/JP03/15191

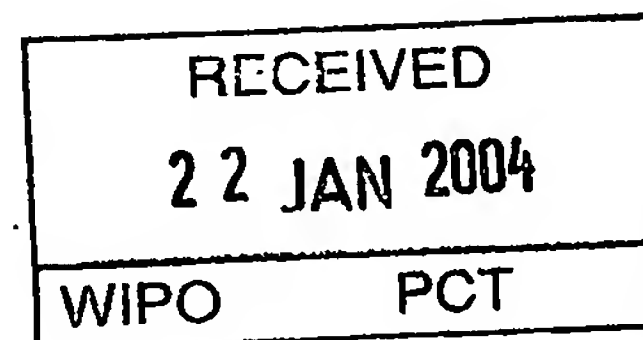
22.11.03

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出願年月日
Date of Application: 2002年11月29日

出願番号
Application Number: 特願2002-347810
[ST. 10/C]: [JP2002-347810]



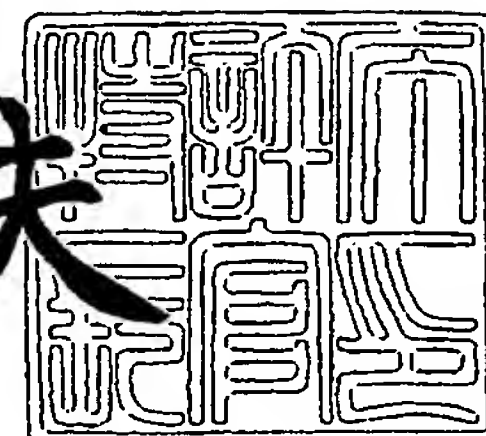
出願人
Applicant(s): 山田電機製造株式会社

PRIORITY DOCUMENT
SUBMITTED OR TRANSMITTED IN
COMPLIANCE WITH
RULE 17.1(a) OR (b)

2004年 1月 7日

特許庁長官
Commissioner,
Japan Patent Office

今井康夫



【書類名】 特許願

【整理番号】 112309

【あて先】 特許庁長官殿

【国際特許分類】 H01H 37/54

【発明者】

【住所又は居所】 愛知県名古屋市北区上飯田南町 5 丁目 4 5 番地 山田電
機製造株式会社内

【氏名】 松家 顕彦

【発明者】

【住所又は居所】 愛知県名古屋市北区上飯田南町 5 丁目 4 5 番地 山田電
機製造株式会社内

【氏名】 伊藤 一夫

【発明者】

【住所又は居所】 愛知県名古屋市北区上飯田南町 5 丁目 4 5 番地 山田電
機製造株式会社内

【氏名】 佐橋 幹夫

【特許出願人】

【識別番号】 000179384

【住所又は居所】 愛知県名古屋市北区上飯田南町 5 丁目 4 5 番地

【氏名又は名称】 山田電機製造株式会社

【代表者】 山田 晋也

【代理人】

【識別番号】 100095795

【住所又は居所】 名古屋市中区栄 1 丁目 2 2 番 6 号

【弁理士】

【氏名又は名称】 田下 明人

【手数料の表示】

【予納台帳番号】 054874

【納付金額】 21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】 明細書 1

【物件名】 図面 1

【物件名】 要約書 1

【包括委任状番号】 9716135

【プルーフの要否】 要

【書類名】 明細書

【発明の名称】 単相誘導電動機の起動装置、起動装置を用いた密閉形電動圧縮機及びこれを用いる機器

【特許請求の範囲】

【請求項 1】 交流電源によって通電される主巻線及び補助巻線を有する単相誘導電動機の起動装置において、

ケーシングと、

前記補助巻線に直列に接続された正特性サーミスタと、

前記正特性サーミスタに並列に接続された補助正特性サーミスタと、

前記補助巻線及び正特性サーミスタの直列回路に直列に接続され、前記補助正特性サーミスタからの熱を感知してこれが設定温度になるとオフするスローアクションバイメタルと、

前記ケーシング内に備えられ、前記スローアクションバイメタル及び前記補助正特性サーミスタを密閉する密閉室と、を具備してなる単相誘導電動機の起動装置。

【請求項 2】 前記スローアクションバイメタルの基部に前記補助正特性サーミスタが接していることを特徴とする請求項 1 の単相誘導電動機の起動装置。

【請求項 3】 交流電源によって通電される主巻線及び補助巻線を有する単相誘導電動機の起動装置において、

前記補助巻線に直列に接続された正特性サーミスタと、

前記正特性サーミスタに並列に接続された補助正特性サーミスタと、

前記補助巻線及び正特性サーミスタの直列回路に直列に接続され前記補助正特性サーミスタからの熱を感知してこれが設定温度になるとオフするスローアクションバイメタルと、

前記補助巻線、正特性サーミスタ及びスローアクションバイメタルの直列回路に直列に接続され前記正特性サーミスタからの熱を感知してこれが所定高温になるとオフするスナップアクションバイメタルと、を具備してなる単相誘導電動機の起動装置。

【請求項 4】 前記スナップアクションバイメタルは、常温で復帰しないように設定されていることを特徴とする請求項 3 の単相誘導電動機の起動装置。

【請求項 5】 前記スローアクションバイメタルの接点と前記スナップアクションバイメタルの接点とが直接接触し、

前記スローアクションバイメタルが前記設定温度になると前記スナップアクションバイメタル側の接点から離れ、

前記スナップアクションバイメタルが前記所定高温度になると前記スローアクションバイメタル側の接点から離れることを特徴とする請求項 3 又は請求項 4 の単相誘導電動機の起動装置。

【請求項 6】 前記スナップアクションバイメタルの先端に接するストッパを設け、スローアクションバイメタルの動作を妨げないようにしたことを特徴とする請求項 5 の単相誘導電動機の起動装置。

【請求項 7】 請求項 1 ～ 6 のいずれか 1 の起動装置を用いた密閉形電動圧縮機。

【請求項 8】 請求項 1 ～ 6 のいずれか 1 の起動装置を用いた密閉形電動圧縮機を用いる機器。

【発明の詳細な説明】

【 0 0 0 1 】

【発明の属する技術分野】

本発明は、電気冷蔵庫用コンプレッサモータ（密閉形電動圧縮機）、或いは、ポンプモータ等の単相誘導電動機の起動装置に関する。

【 0 0 0 2 】

【従来の技術】

例えば、冷蔵庫、空気調和機等の密閉形コンプレッサを駆動する単相誘導電動機において起動装置が設けられる場合が多い。従来のこの種の起動装置としては、図 6（A）に示すように、主巻線 M とともに交流電源 9 0 によって通電される補助巻線 S に直列に正特性サーミスタ 2 1 2 を接続する構成のものが供されている。このような起動装置においては、単相誘導電動機 7 0 の起動時には、正特性サーミスタ 2 1 2 が低電気抵抗値を呈することから、補助巻線 S に起動電流が流

れる。起動電流により正特性サーミスタ 2 1 2 が高抵抗になり、補助巻線 S への電流が制限される。この構成では、単相誘導電動機の起動完了後の定常運転中においても、正特性サーミスタ 2 1 2 は電源電圧が印加されて自己発熱し続けるので、常に、2 ～ 4 W 程度の電力を消費するようになり、省エネルギー上問題がある。

【 0 0 0 3 】

更に、従来の起動装置では、単相誘導電動機 7 0 の停止直後に再起動が困難であるとの問題点があった。即ち、起動用の正特性サーミスタ 2 1 2 は、熱容量が大きいため、運転時に高温、高抵抗になると、電動機 7 0 の停止後、常温近くまで温度が下がり、再起動可能な状態になるまでに数十秒から数分かかり、もしもそれ以前に再起動させようとする、該正特性サーミスタ 2 1 2 が高抵抗なため、補助巻線 S に微少な電流しか流れず、電動機 7 0 が回転子拘束状態となり、主巻線 M に大きな電流がながれ、オーバロードリレー 8 0 が動作し再起動できなかった。このオーバロードリレーの復帰時間は、当初は正特性サーミスタ 2 1 2 が再起動可能になるまでの冷却時間より短いため、該オーバロードリレーが作動、復帰を数回繰り返し、順次高温となってその復帰時間が長くなる。そして、オーバロードリレーの復帰時間が正特性サーミスタ 2 1 2 よりも長くなることで、電動機 7 0 が起動可能になった。係る事態は、冷蔵庫のコンプレッサモータにおいては、庫内温度が下がり、サーモスタットがオフして、コンプレッサモータが停止した直後に、ドアが開けられ、庫内温度が上昇してサーモスタットがオンになった場合等に生じていた。このような時には、再起動に時間を要するだけでなく、上述したオーバロードリレーの寿命を縮める原因ともなった。

【 0 0 0 4 】

このため、本出願人は、特許文献 1 として、図 6 (B) に示す構成の単相誘導電動機の起動装置を提案した。この回路では、起動装置 2 1 0 内に、正特性サーミスタ 2 1 2 と直列にバイメタル 2 1 8 を設け、正特性サーミスタ 2 1 2 と並列に設けた抵抗 2 1 4 により該バイメタル 2 1 8 を加熱することで、正特性サーミスタ 2 1 2 への電流を遮断する。正特性サーミスタ 2 1 2 よりも小消費電力の抵抗 2 1 4 により、バイメタル 2 1 8 のオフ状態を維持しすることで、小消費電力

を図っていた。更に、特許文献 2 では、正特性サーミスタを 2 分割して配置する起動装置が開示されている。

【特許文献 1】

特開平 6-38467 号公報（図 2）

【0 0 0 5】

【特許文献 2】

実開昭 56-38276 公報（第 2 図）

【0 0 0 6】

【発明が解決しようとする課題】

しかしながら、特許文献 1 の起動装置では、抵抗 2 1 4 によりバイメタル 2 1 8 のオフ状態を維持するため、図 6（A）の回路構成と比べて消費電力を $1/3$ にするのが限界であった。また、特許文献 2 では、正特性サーミスタを 2 分割しているため、消費電力を $1/2$ までしか落とせなかった。

【0 0 0 7】

上述した消費電力ばかりでなく、特許文献 1 の起動装置では、バイメタル 2 1 8 のオフ状態を維持する抵抗 2 1 4 の熱容量が大きいため、単相誘導電動機の再起動を迅速に行い得なかった。同様に、特許文献 2 では、正特性サーミスタを 2 分割しているため、再起動時間を半減させることしかできなかった。

【0 0 0 8】

本発明は、上述した課題を解決するためになされたものであり、その目的とするところは、起動用の正特性サーミスタによる定常運転中の消費電力を極力抑制し得て、省エネルギー化を図ることができる単相誘導電動機の起動装置を提供することを目的とする。

【0 0 0 9】

【課題を解決するための手段、および発明の作用・効果】

上述した課題を解決するため、請求項 1 の発明は、交流電源によって通電される主巻線及び補助巻線を有する単相誘導電動機の起動装置において、

ケーシングと、

前記補助巻線に直列に接続された正特性サーミスタと、

前記正特性サーミスタに並列に接続された補助正特性サーミスタと、

前記補助巻線及び正特性サーミスタの直列回路に直列に接続され、前記補助正特性サーミスタからの熱を感知してこれが設定温度になるとオフするスローアクションバイメタルと、

前記ケーシング内に備えられ、前記スローアクションバイメタル及び前記補助正特性サーミスタを密閉する密閉室と、を具備してなることを技術的特徴とする。

【 0 0 1 0 】

請求項 1 の単相誘導電動機の起動装置によれば、単相誘導電動機の起動時は、正特性サーミスタが低抵抗であるため、正特性サーミスタ及びスローアクションバイメタルの直列回路を介して補助巻線に起動電流が流れ、単相誘導電動機を起動する。起動電流が流れると、正特性サーミスタが自己発熱して、高抵抗になり、正特性サーミスタと並列に接続された補助正特性サーミスタ側に多く電流が流れる。補助正特性サーミスタが設定温度になると、スローアクションバイメタルがオフし、正特性サーミスタには電流は流れなくなり、単相誘導電動機は、起動を完了して定常運転となる。

【 0 0 1 1 】

スローアクションバイメタルがオフされると、補助正特性サーミスタ側にのみ電流が流れるようになって発熱し、その発生熱によりスローアクションバイメタルがオフ状態に保持される。

【 0 0 1 2 】

従って、単相誘導電動機の定常運転中には、正特性サーミスタには電流は流れず、代りに、補助正特性サーミスタ側に電流が流れるようになるが、この補助正特性サーミスタに流れる電流は、補助正特性サーミスタにスローアクションバイメタルをオフ状態に保持するための熱を発生させる程度の極めて小なるものであり、補助正特性サーミスタによる消費電力は従来の正特性サーミスタの消費電力よりも極めて少ない。

【 0 0 1 3 】

特に、スローアクションバイメタルと補助正特性サーミスタとは、ケーシング

内の密閉室に收容されているため、熱が外部へ逃げにくく、極めて少ない消費電力でスローアクションバイメタルのオフを維持することができる。更に、密閉形コンプレッサの冷媒として可燃性ガス（ブタン等の炭化水素化合物）が用いられて、該冷媒が漏れる事態が発生しても、密閉室に收容されているため、スローアクションバイメタルの開閉動作時の火花により発火することがない。更に、スローアクションバイメタルを用いるため、フォーミングされたスナップアクションバイメタルと比較して、長期の使用に耐え得る。

【 0 0 1 4 】

また、単相誘導電動機の定常運転中に、熱容量の大きな起動用正特性サーミスタは冷却して常温になっている。一方、補助正特性サーミスタは、熱容量が小さいため、冷却が早い。従って、単相誘導電動機の停止直後に再起動する際にも、補助正特性サーミスタは直ぐ常温近くまで冷却されるため、再起動が可能になるまでの時間は数秒から数十秒と非常に早く、従来技術のようにオーバロードリレーが作動、復帰を繰り返すことなく速やかに再起動することができる。

【 0 0 1 5 】

請求項 2 では、スローアクションバイメタルの基部に補助正特性サーミスタが接している。このため、補助正特性サーミスタからの熱をスローアクションバイメタルへ効率的に伝達でき、少ない消費電力の補助正特性サーミスタで、スローアクションバイメタルのオフ状態を維持することができる。

【 0 0 1 6 】

上述した目的を達成するため、請求項 3 では、交流電源によって通電される主巻線及び補助巻線を有する単相誘導電動機の起動装置において、

前記補助巻線に直列に接続された正特性サーミスタと、

前記正特性サーミスタに並列に接続された補助正特性サーミスタと、

前記補助巻線及び正特性サーミスタの直列回路に直列に接続され前記補助正特性サーミスタからの熱を感知してこれが設定温度になるとオフするスローアクションバイメタルと、

前記補助巻線、正特性サーミスタ及びスローアクションバイメタルの直列回路に直列に接続され前記正特性サーミスタからの熱を感知してこれが所定高温度に

なるとオフするスナップアクションバイメタルと、を具備してなることを技術的特徴とする。

【 0 0 1 7 】

請求項 3 の单相誘導電動機の起動装置によれば、单相誘導電動機の起動時は、正特性サーミスタが低抵抗であるため、正特性サーミスタ及びスローアクションバイメタルの直列回路を介して補助巻線に起動電流が流れ、单相誘導電動機を起動する。起動電流が流れると、正特性サーミスタが自己発熱して、高抵抗になり、正特性サーミスタと並列に接続された補助正特性サーミスタ側に多く電流が流れる。補助正特性サーミスタが設定温度になると、スローアクションバイメタルがオフするようになり、正特性サーミスタには電流は流れなくなり、单相誘導電動機は、起動を完了して定常運転となる。

【 0 0 1 8 】

スローアクションバイメタルがオフされると、補助正特性サーミスタ側にのみ電流が流れるようになって発熱し、その発生熱によりスローアクションバイメタルがオフ状態に保持される。

【 0 0 1 9 】

従って、单相誘導電動機の定常運転中には、正特性サーミスタには電流は流れず、代りに、補助正特性サーミスタ側に電流が流れるようになるが、この補助正特性サーミスタに流れる電流は、補助正特性サーミスタにスローアクションバイメタルをオフ状態に保持するための熱を発生させる程度の極めて小なるものであり、補助正特性サーミスタによる消費電力は従来の正特性サーミスタの消費電力よりも極めて少ない。更に、スローアクションバイメタルを用いるため、フォーミングされたスナップアクションバイメタルと比較して、長期の使用に耐え得る。

【 0 0 2 0 】

また、正特性サーミスタが異常発熱し所定高温度になるとスナップアクションバイメタルがオフし、補助巻線への電流を遮断するため、正特性サーミスタが熱暴走し高温で低抵抗になり、補助巻線に大電流が流れて絶縁破壊する事態を防ぐことができる。

【 0 0 2 1 】

請求項 4 では、スナップアクションバイメタルは、常温で復帰しないように設定されている。このため、スナップアクションバイメタルの復帰による正特性サーミスタの熱暴走を完全に防止できる。

【 0 0 2 2 】

請求項 5 では、スローアクションバイメタルの接点とスナップアクションバイメタルの接点とが直接接触し、スローアクションバイメタルが設定温度になるとスナップアクションバイメタル側の接点から離れ、スナップアクションバイメタルが所定高温になるとスローアクションバイメタル側の接点から離れる。熱が加わり、スローアクションバイメタルがオフになる際には、スナップアクションバイメタル側にも熱が加わり、スローアクションバイメタル側の接点から離れる側に少し動いているため、長寿命ではあるが動作の遅いスローアクションバイメタルを用いても、適正に起動電流を遮断することができる。即ち、温度上昇につれて、お互いのバイメタルが離れて行く方向にあるので、チャタリングが発生し難い。更に、両接点共に可動接点からなるので、温度変化で常にワイピング現象（こすれ合い）が起き、接点接触部がクリーニングされ、金メッキではなく銀接点を用いて長寿命を実現することができる。更に、スローアクションバイメタルの接点とスナップアクションバイメタルの接点とを直接接触させているため、双方に固定接点を設けた金属板等の端子部材を介在させるのと比べて、低コストと低抵抗とを実現できる。

【 0 0 2 3 】

請求項 6 では、スナップアクションバイメタルの先端に接するストッパーを設け、スローアクションバイメタルの動作を妨げないようにしてある。このため、起動が完了して正特性サーミスタが冷却し、スナップアクションバイメタルが常温に戻ってもスローアクションバイメタル側へ湾曲するのを防止でき、適正な接点間隔を保つことができる。

【 0 0 2 4 】

【発明の実施の形態】

[第 1 実施形態]

以下、本発明の第 1 実施形態につき、図 1 ～図 3 を参照しながら説明する。図 3 は、第 1 実施形態に係る単相誘導電動機の起動装置の回路図である。電源端子 9 2、9 4 は 1 0 0 V の単相交流電源 9 0 に接続されており、更に、その一方の電源端子 9 2 は運転スイッチ 9 7 及びオーバロードリレー 8 0 を直列に介して電源線 9 6 に接続され、他方の電源端子 9 4 は電源線 9 8 に接続されている。オーバロードリレー 8 0 は、バイメタル 8 2 と、該バイメタル 8 2 を加熱するヒータ 8 4 とから成り、単相誘導電動機 7 0 に過負荷が掛かると、ヒータ 8 4 の発熱によりバイメタル 8 2 が電流を遮断し、電流の遮断により常温まで温度が下がると、バイメタル 8 2 が自動復帰して、通電を再開する。

【0 0 2 5】

単相誘導電動機 7 0 は、主巻線 M 及び補助巻線 S を有するもので、その主巻線 M は電源線 9 6、9 8 間に接続され、補助巻線 S の一方の端子は電源線 9 6 に接続されている。この単相誘導電動機 7 0 は、例えば、冷蔵庫における冷凍サイクルの密閉形コンプレッサ（いずれも図示せず）を駆動するようになっている。そして、運転スイッチ 9 7 は、例えば、図示しない温度制御装置によってオン、オフされるもので、冷蔵庫内の温度が、上限温度になるとオンし、下限温度になるとオフするようになっている。

【0 0 2 6】

前記補助巻線 S の他方の端子は、正特性サーミスタ（以下、主 P T C として参照する）1 2 及び常閉形のスローアクションバイメタル 1 8 の直列回路を介して電源線 9 8 に接続されている。該主 P T C 1 2 及びスローアクションバイメタル 1 8 と並列に、補助正特性サーミスタ（以下、補助 P T C として参照する）1 4 が接続されている。ここで、主 P T C 1 2 及び補助 P T C 1 4 は、例えば、チタン酸バリウムを主成分とした酸化物半導体セラミックで構成されていて、キュリー温度をもち、電気抵抗値がこのキュリー温度から急激に増大する特性を有する。正特性サーミスタ 1 2 は、図 6（A）を参照して上述した正特性サーミスタ 2 1 2 と同様のもので、例えば、常温（2 5℃前後）では 5 Ω 程度、1 2 0℃では 0. 1 k Ω 程度、1 4 0℃では 1 k Ω ～ 1 0 k Ω 程度になる。補助 P T C 1 4 は、主 P T C 1 2 と同様な抵抗値を有するが、1 / 3 ～ 1 / 1 0 の消費電力となる

ように熱容量が $1/3 \sim 1/10$ （最適には $1/6$ 程度）に設定されている。そして、スローアクションバイメタル 18 は、補助 PTC 14 の発生熱を感知してオン、オフするようになっており、感知熱が、例えば、設定温度 140°C になるとオフ動作するようになっている。

【0027】

次に、第 1 実施形態の起動装置 10 の作用について説明する。運転スイッチ 97 がオンされると、運転スイッチ 97 及びオーバロードリレー 80 を介して主巻線 M に起動電流が流れる。又、主 PTC 12 は常温では低電気抵抗値（例えば 5Ω 程度）を呈しているので、補助巻線 S、主 PTC 12 及びスローアクションバイメタル 18 の直列回路、補助 PTC 14 の並列回路とにも起動電流が流れ、以て、単相誘導電動機 70 は起動する。

【0028】

主 PTC 12 に補助巻線 S の起動電流が流れると、主 PTC 12、補助 PTC 14 は自己発熱して電気抵抗値が急激に増大する。そして、数秒後に、主 PTC 12、補助 PTC 14 は 140°C の温度に達し、この時の主 PTC 12 の電気抵抗値は、例えば、 $1\text{k}\Omega \sim 10\text{k}\Omega$ になり、スローアクションバイメタル 18 に流れる電流は減少する。補助 PTC 14 が 140°C の温度に達すると、スローアクションバイメタル 18 がこれを感知してオフ動作するようになり、主 PTC 12 及びスローアクションバイメタル 18 の直列回路には電流が流れなくなり、以て、単相誘導電動機 70 の起動が完了し、定常運転を行なうようになる。

【0029】

スローアクションバイメタル 18 がオフされると、補助 PTC 14 側にのみ電流が流れるようになって発熱し、その発生熱によりスローアクションバイメタル 18 がオフ状態に保持される。

【0030】

従って、単相誘導電動機 70 の定常運転中には、主 PTC 12 には電流は流れず、代りに、補助 PTC 14 側に電流が流れるようになるが、この補助 PTC 14 に流れる電流は、補助 PTC 14 にスローアクションバイメタル 18 をオフ状態に保持するための熱を発生させる程度の極めて小なるものであり、補助 PTC

14による消費電力は従来の正特性サーミスタの消費電力よりも極めて少ない。更に、スローアクションバイメタルを用いるため、フォーミングされたスナップアクションバイメタルと比較して、長期の使用に耐え得る。

【0031】

また、単相誘導電動機70の定常運転中に、熱容量の大きな主PTC12は冷却して常温になっている。一方、補助PTC14は、熱容量が小さいため、冷却が早い。従って、単相誘導電動機70の停止直後に再起動する際にも、補助PTC14は直ぐ常温近くまで冷却されるため、再起動が可能になるまでの時間は数秒から数十秒と非常に早く、従来技術のようにオーバロードリレーが作動、復帰を繰り返すことなく速やかに再起動することができる。また、特許文献1、特許文献2の起動装置よりも、補助PTC14の熱容量を小さく設定するため、再起動時間を短くすることが可能である。

【0032】

引き続き、第1実施形態の起動装置10の機械的構造について、図1及び図2を参照して説明する。

図1(B)は、本発明の第1実施形態に係る単相誘導電動機の起動装置の蓋を外した状態の平面図であり、図1(A)は、図1(B)のA-A断面を示し、図1(C)は、図1(B)のC-C断面を示している。図2(A)は、図1(B)のe矢視側の側面図であり、図2(B)は、図1(B)のd矢視側の側面図である。図2(B)に示すように起動装置10は、ケーシング40と蓋46とを備え、外部に図3中に示すオーバロードリレー80を取り付けるためのフランジ48が形成されている。

【0033】

図1(C)に示すようケーシング40の内側には、図3に示す補助巻線S側に接続される端子22が取り付けられている。端子22は、タブ端子22aと、ピン端子22cと、これらを連結する連結部22bとが一体に形成されてなる。該連結部22bには、主PTC12を保持するバネ部26bを備える第1接続板26が取り付けられている。該第1接続板26は、中央部がクランク状に折り曲げられ、バネ部26b側への折り曲げ部には、通孔26aが形成されている。即ち

、第1接続板26は、通孔26aで細くなることで、大電流が流れた際に通孔26aの外周で溶断するようになっている。

【0034】

バネ部26bには、第2接続板30の一端が接続されている。第2接続板30の他端のバネ部30aは、補助PTC14にバネ圧を加え保持している。補助PTC14は、スローアクションバイメタル18の基部に接触している。即ち、図1(A)及び図1(B)に示すように、第2接続板30のバネ部30a、補助PTC14、スローアクションバイメタル18の基部及び第3接続板32の一端が隣接接続されている。該第3接続板32の他端は、図3に示す電源線98側及び主巻線Mへ接続するための端子24の連結部24b(図1(A)参照)に接続されている。端子24は、タブ端子24aと、ピン端子24cと、これらを連結する連結部24bとが一体に形成されてなる。

【0035】

一方、スローアクションバイメタル18の先端側には、可動接点18aが設けられ、クランク状に形成された固定接点板36の固定接点36aと接している。該固定接点板36の他端は、主PTC12を保持するための第2バネ34に固定されている。

【0036】

ここで、スローアクションバイメタル18及び補助PTC14は、ケーシング40の内側に設けられたL字状の隔壁42により形成される密閉室44内に收容されている。密閉室44は気密構造となっている。第2接続板30は隔壁42に設けられた通孔42aを介して、第3接続板32は通孔42bを介して、固定接点板36は通孔42cを介して密閉室44内に取り回されている。

【0037】

第1実施形態の起動装置10においてスローアクションバイメタル18と補助PTC14とは、ケーシング40内の密閉室44に收容されているため、熱が外部へ逃げにくく、極めて少ない消費電力でスローアクションバイメタル18のオフを維持することができる。更に、密閉形コンプレッサの冷媒として可燃性ガス(ブタン等の炭化水素化合物)が用いられて、該冷媒が漏れる事態が発生しても

、密閉室 44 に收容されているためスローアクションバイメタル 18 の開閉動作時の火花により発火することがない。

【0038】

更に、スローアクションバイメタル 18 の基部に補助 PTC 14 が直接接しているため、補助 PTC 14 からの熱をスローアクションバイメタル 18 へ効率的に伝達でき、少ない消費電力の補助 PTC 14 で、スローアクションバイメタル 18 のオフを維持することができる。

【0039】

[第 2 実施形態]

以下、本発明の第 2 実施形態につき、図 4 及び図 5 を参照しながら説明する。図 5 は、第 2 実施形態に係る起動装置の回路図である。

第 2 実施形態の起動装置 10 の回路構成は、図 3 を参照して上述した第 1 実施形態の起動装置と同様である。ただし、第 2 実施形態では、主 PTC 12 及びスローアクションバイメタル 18 に直列に、主 PTC 12 の熱暴走保護用の常閉のスナップアクションバイメタル 16 が設けられている。

【0040】

次に、第 2 実施形態に作用につき説明する。運転スイッチ 97 がオンされると、運転スイッチ 97 及びオーバロードリレー 80 を介して主巻線 M に起動電流が流れる。又、主 PTC 12 は常温では低電気抵抗値（例えば 5 Ω 程度）を呈しているため、補助巻線 S、主 PTC 12 及びスローアクションバイメタル 18 の直列回路、補助 PTC 14 の並列回路とにも起動電流が流れ、単相誘導電動機 70 は起動する。

【0041】

主 PTC 12 に補助巻線 S の起動電流が流れると、主 PTC 12、補助 PTC 14 は自己発熱して電気抵抗値が急激に増大する。これにより、スローアクションバイメタル 18 に流れる電流は減少する。補助 PTC 14 が 140℃ の温度に達すると、スローアクションバイメタル 18 がこれを感知してオフ動作するようになり、主 PTC 12、スナップアクションバイメタル 16 及びスローアクションバイメタル 18 の直列回路には電流が流れなくなり、単相誘導電動機 70 の起

動を完了する。

【 0 0 4 2 】

スローアクションバイメタル 1 8 がオフされると、補助 P T C 1 4 側にのみ電流が流れるようになり、その発生熱によりスローアクションバイメタル 1 8 がオフ状態に保持される。

【 0 0 4 3 】

従って、単相誘導電動機 7 0 の定常運転中には、主 P T C 1 2 には電流は流れず、代りに、補助 P T C 1 4 側に電流が流れるようになるが、この補助 P T C 1 4 に流れる電流は、補助 P T C 1 4 にスローアクションバイメタル 1 8 をオフ状態に保持するための熱を発生させる程度の極めて小なるものであり、補助 P T C 1 4 による消費電力は従来の正特性サーミスタの消費電力よりも極めて少ない。

【 0 0 4 4 】

また、単相誘導電動機 7 0 の定常運転中に、熱容量の大きな主 P T C 1 2 は冷却して常温になっている。一方、補助 P T C 1 4 は、熱容量が小さいため、冷却が早い。従って、単相誘導電動機 7 0 の停止直後に再起動する際にも、補助 P T C 1 4 は直ぐ常温近くまで冷却されるため、再起動が可能になるまでの時間は数秒から数十秒と非常に早い。

【 0 0 4 5 】

引き続き、補助 P T C 1 4 によるスローアクションバイメタル 1 8 の動作以前に、主 P T C 1 2 が異常発熱した際の作動について説明する。

主 P T C 1 2 が異常発熱して所定高温になると、スナップアクションバイメタル 1 6 がオフし、補助巻線 S への電流を遮断する。このため、主 P T C 1 2 が熱暴走し高温で低抵抗になり、補助巻線 S に大電流が流れて絶縁破壊する事態を防ぐことができる。特に、スナップアクションバイメタル 1 6 は、常温で復帰しないように設定されているので、主 P T C 1 2 の熱暴走を完全に防止できる。

【 0 0 4 6 】

更に、第 2 実施形態の起動装置 1 0 の機械的構造について、図 4 を参照して説明する。なお、第 2 実施形態の起動装置 1 0 の側面は、図 2 を参照して上述した第 1 実施形態と同様であるため、同図を参照するとともに、詳細な説明を省略す

る。

図 4 (B) は、本発明の第 1 実施形態に係る単相誘導電動機の起動装置の蓋を外した状態の平面図であり、図 4 (A) は、図 4 (B) の A-A 断面を示し、図 4 (C) は、図 4 (B) の C-C 断面を示している。図 2 (A) は、図 4 (B) の e 矢視側の側面図であり、図 2 (B) は、図 4 (B) の d 矢視側の側面図である。

【 0 0 4 7 】

図 4 (C) に示すようケーシング 4 0 の内側には、図 5 に示す補助巻線 S 側に接続される端子 2 2 が取り付けられている。端子 2 2 は、タブ端子 2 2 a と、ピン端子 2 2 c とこれらを連結する連結部 2 2 b が一体に形成されてなる。該連結部 2 2 b には、主 P T C 1 2 を保持するバネ部 2 6 b を備える第 1 接続板 2 6 が取り付けられている。該第 1 接続板 2 6 は、中央部がクランク状に折り曲げられ、バネ部 2 6 b 側への折り曲げ部には、通孔 2 6 a が形成されている。即ち、第 1 接続板 2 6 は、通孔 2 6 a で細くなることで、大電流が流れた際に通孔 2 6 a の外周で溶断するようになっている。

【 0 0 4 8 】

バネ部 2 6 b には、第 2 接続板 3 0 の一端が接続されている。第 2 接続板 3 0 の他端に形成されたバネ部 3 0 a は、補助 P T C 1 4 にバネ圧を加え保持している。補助 P T C 1 4 は、スローアクションバイメタル 1 8 の基部に接触している。即ち、図 4 (A) 及び図 4 (B) に示すように、第 2 接続板 3 0 のバネ部 3 0 a、補助 P T C 1 4、スローアクションバイメタル 1 8 の基部及び第 3 接続板 3 2 の一端が隣接接続されている。該第 3 接続板 3 2 の他端は、図 5 に示す電源線 9 8 側及び主巻線 M へ接続するための端子 2 4 の連結部 2 4 b (図 4 (A) 参照) に接続されている。端子 2 4 は、タブ端子 2 4 a とピン端子 2 4 c とこれらを連結する連結部 2 4 b とが一体に形成されてなる。

【 0 0 4 9 】

一方、スローアクションバイメタル 1 8 の先端側には、可動接点 1 8 a が設けられ、スナップアクションバイメタル 1 6 の可動接点 1 6 a と接している。該スナップアクションバイメタル 1 6 の基部は、主 P T C 1 2 を保持するための第 2

バネ 3 4 に固定されている。一方、ケーシング 4 0 には、スナップアクションバイメタル 1 6 の先端部へ延在するストッパー 5 0 が設けられ、スナップアクションバイメタル 1 6 が、スローアクションバイメタル 1 8 の動作を妨げないように構成されている。

【 0 0 5 0 】

第 2 実施形態の起動装置 1 0 では、スローアクションバイメタル 1 8 の可動接点 1 8 a とスナップアクションバイメタル 1 6 の可動接点 1 6 a とが直接接触し、スローアクションバイメタル 1 8 が設定温度になるとスナップアクションバイメタル 1 6 側の可動接点 1 6 a から離れ、スナップアクションバイメタル 1 6 が所定高温になるとスローアクションバイメタル 1 8 側の可動接点 1 8 a から離れる。熱が加わり、スローアクションバイメタル 1 8 がオフになる際には、スナップアクションバイメタル 1 6 側にも熱が加わり、スローアクションバイメタル 1 8 側の可動接点 1 8 a から離れる側に少し動いているため、長寿命ではあるが動作の遅いスローアクションバイメタルを用いても、適正に起動電流を遮断することができる。即ち、温度上昇につれて、お互いのバイメタルが離れて行く方向にあるので、チャタリングが発生し難い。更に、両接点共に可動接点からなるので、温度変化で常にワイピング現象（こすれ合い）が起き、可動接点 1 6 a、1 8 a の接触部がクリーニングされ、金メッキではなく銀接点を用いて長寿命を実現することができる。更に、スローアクションバイメタル 1 8 の可動接点 1 8 a とスナップアクションバイメタル 1 6 の可動接点 1 6 a とを直接接触させているため、双方に固定接点を設けた金属板等の端子部材を介在させるのと比べて、低コストと低抵抗とを実現できる。

【 0 0 5 1 】

第 2 実施形態の起動装置 1 0 では、スナップアクションバイメタル 1 6 の先端に接するストッパー 5 0 を設け、スローアクションバイメタル 1 8 の動作を妨げないようにしてある。このため、起動が完了して主 P T C 1 2 が冷却し、スナップアクションバイメタル 1 8 が常温に戻ってもスローアクションバイメタル 1 6 側へ湾曲するのを防止でき、適正な接点間隔を保つことができる。

【 0 0 5 2 】

本発明は上記実施形態にのみ限定されるものではなく、スローアクションバイメタルの代わりに、僅かな成形加工を加えることで耐久寿命を確保できる程度の軽い動作のスナップアクションバイメタルを用いることもできる。また、例えば、冷蔵庫における冷凍サイクルの密閉形コンプレッサ駆動用のみならず、空気調和機における冷凍サイクルの密閉形コンプレッサ駆動用としても適用し得、更には、コンデンサ起動形或いは分相起動形の単相誘導電動機を駆動源とする機器全般に適用し得る等、要旨を逸脱しない範囲内で適宜変形して実施し得る。

【図面の簡単な説明】

【図 1】

図 1 (B) は、本発明の第 1 実施形態に係る起動装置の蓋を外した状態の平面図であり、図 1 (A) は、図 1 (B) の A - A 断面を示し、図 1 (C) は、図 1 (B) の C - C 断面を示している。

【図 2】

図 2 (A)、図 2 (B) は、第 1 実施形態の起動装置の側面図である。

【図 3】

第 1 実施形態に係る起動装置の回路図である。

【図 4】

図 4 (B) は、第 2 実施形態に係る起動装置の蓋を外した状態の平面図であり、図 4 (A) は、図 4 (B) の A - A 断面を示し、図 4 (C) は、図 4 (B) の C - C 断面を示している。

【図 5】

第 2 実施形態に係る起動装置の回路図である。

【図 6】

図 6 (A) は、従来技術に係る起動装置の回路図であり、図 6 (B) は特許文献 1 に係る起動装置の回路図である。

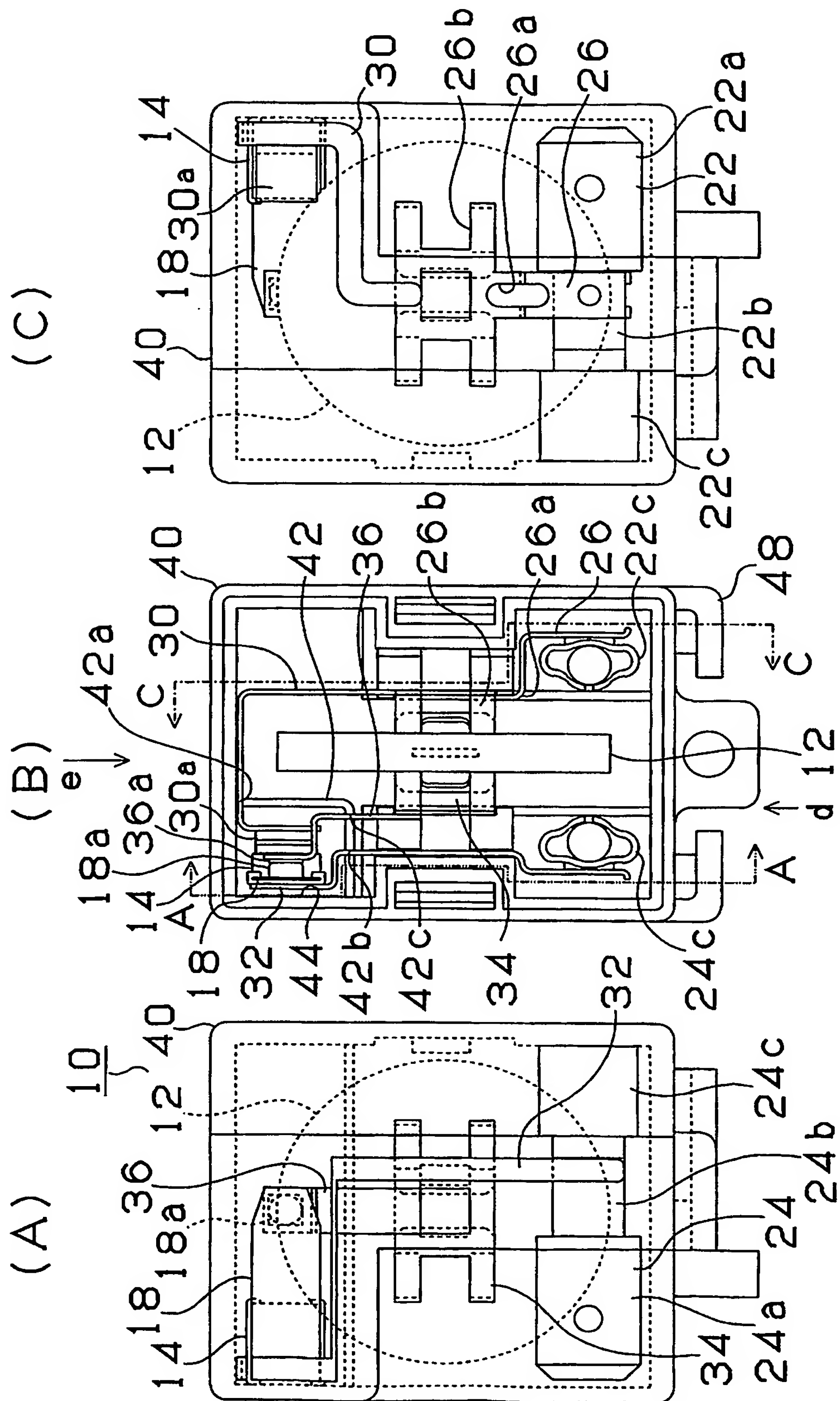
【符号の説明】

- 1 0 起動装置
- 1 2 主 P T C (正特性サーミスタ)
- 1 4 補助 P T C (補助正特性サーミスタ)

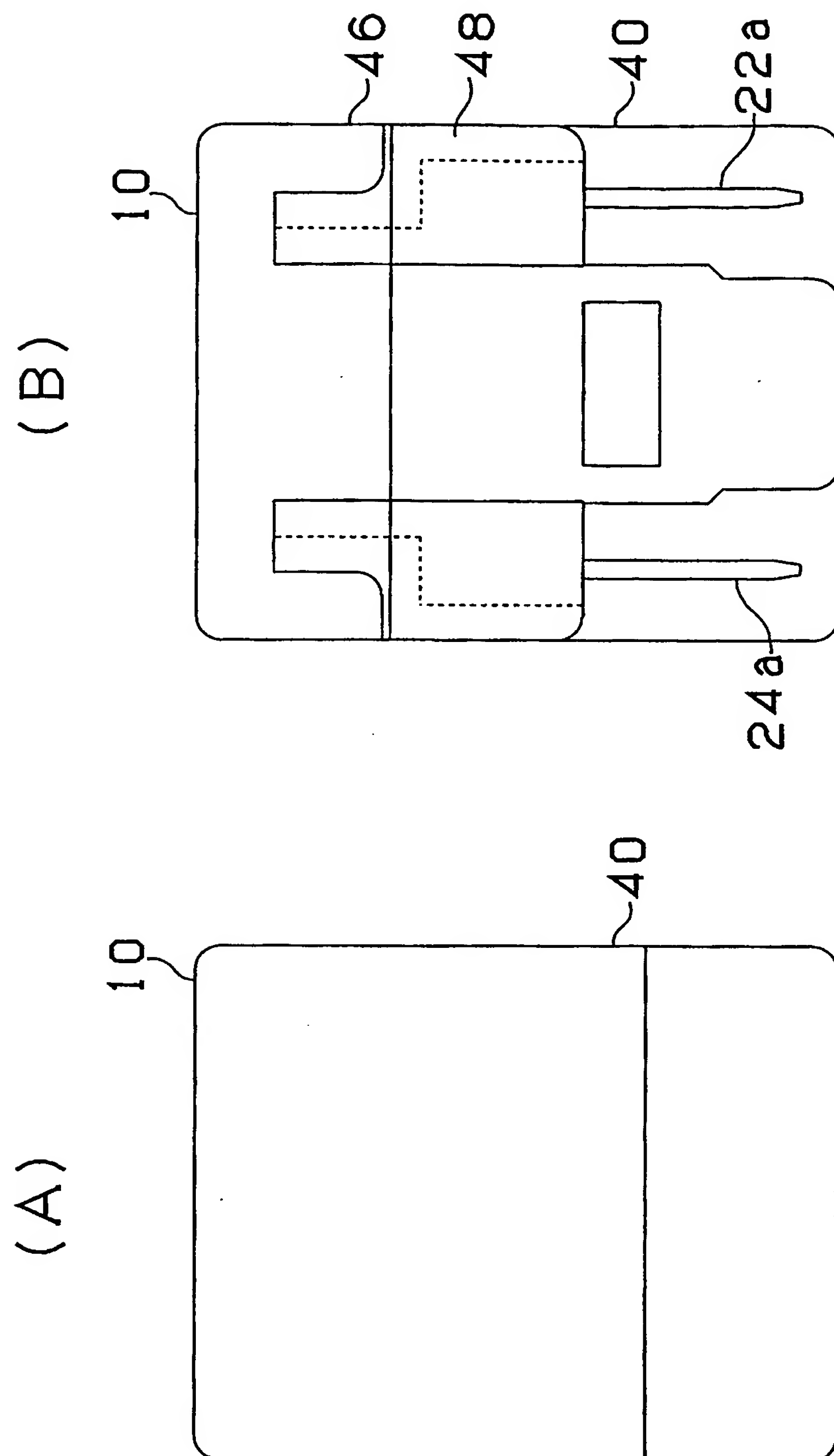
- 1 6 スローアクションバイメタル
- 1 8 スナップアクションバイメタル
- 4 0 ケーシング
- 4 2 隔壁
- 4 4 密閉室
- 5 0 ストッパー
- 7 0 単相誘導電動機
- 8 0 オーバロードリレー
- 8 2 バイメタル
- 8 4 ヒータ
- 9 0 交流電源
- M 主巻線
- S 補助巻線

【書類名】 図面

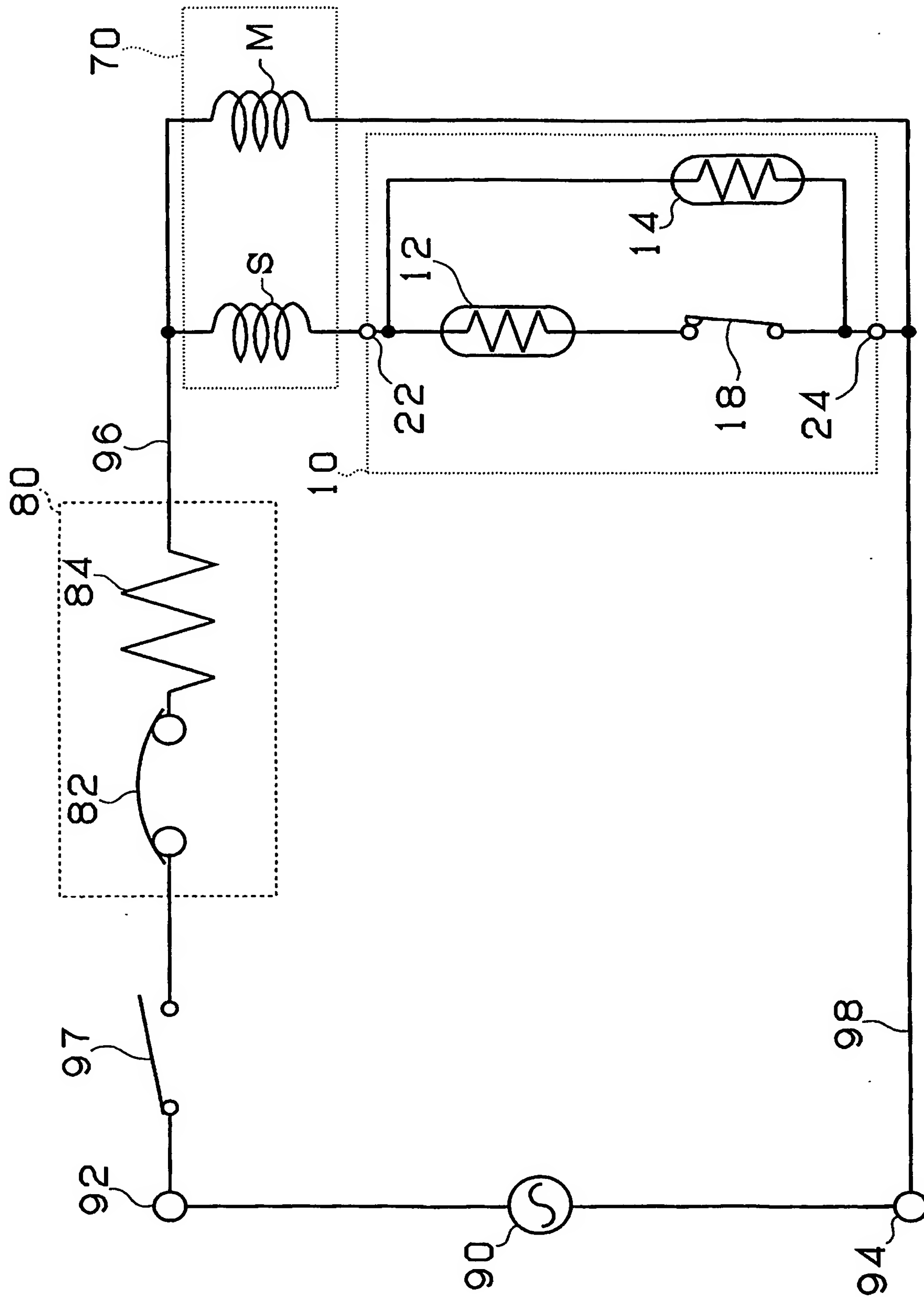
【図 1】



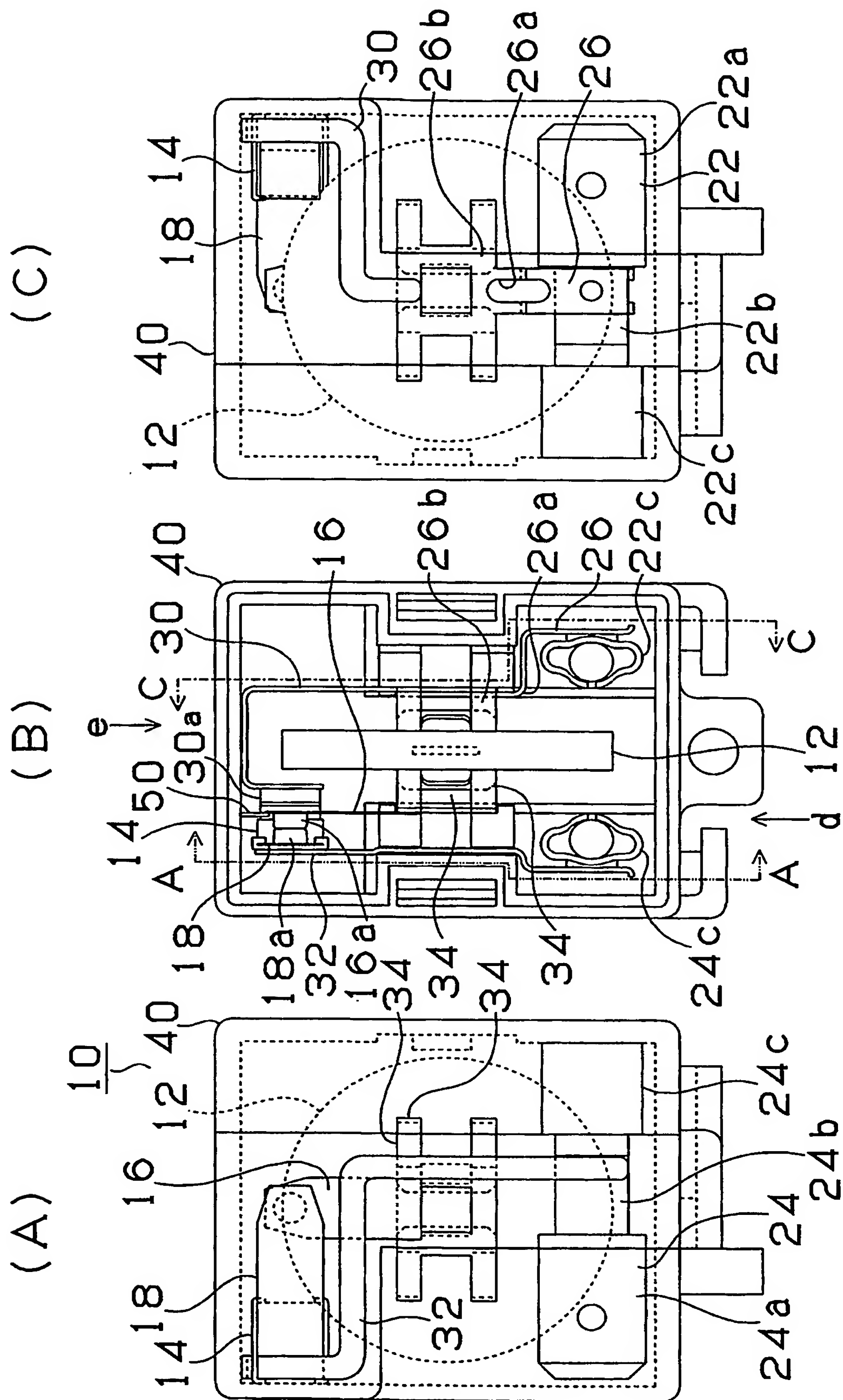
【図 2】



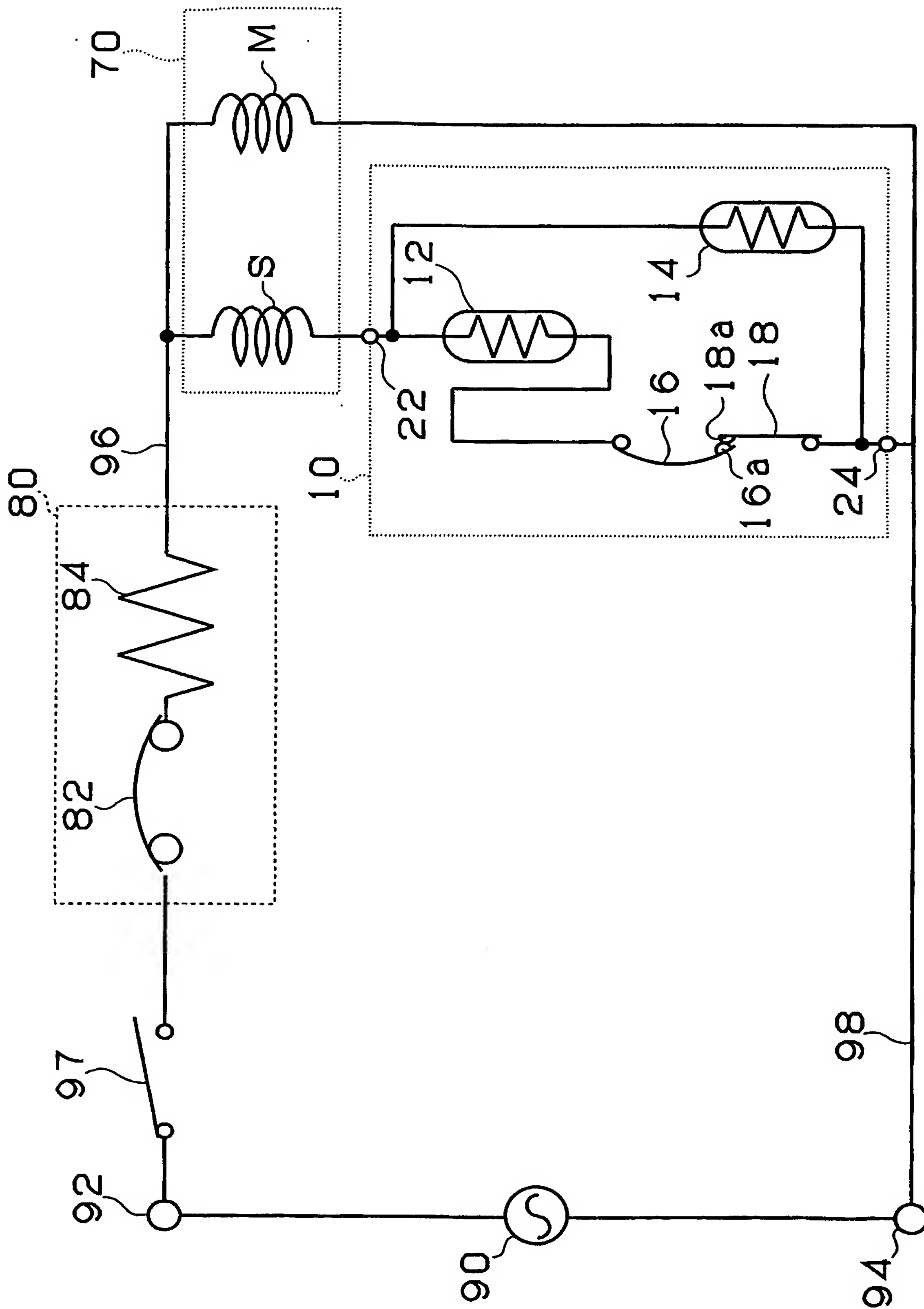
【図 3】



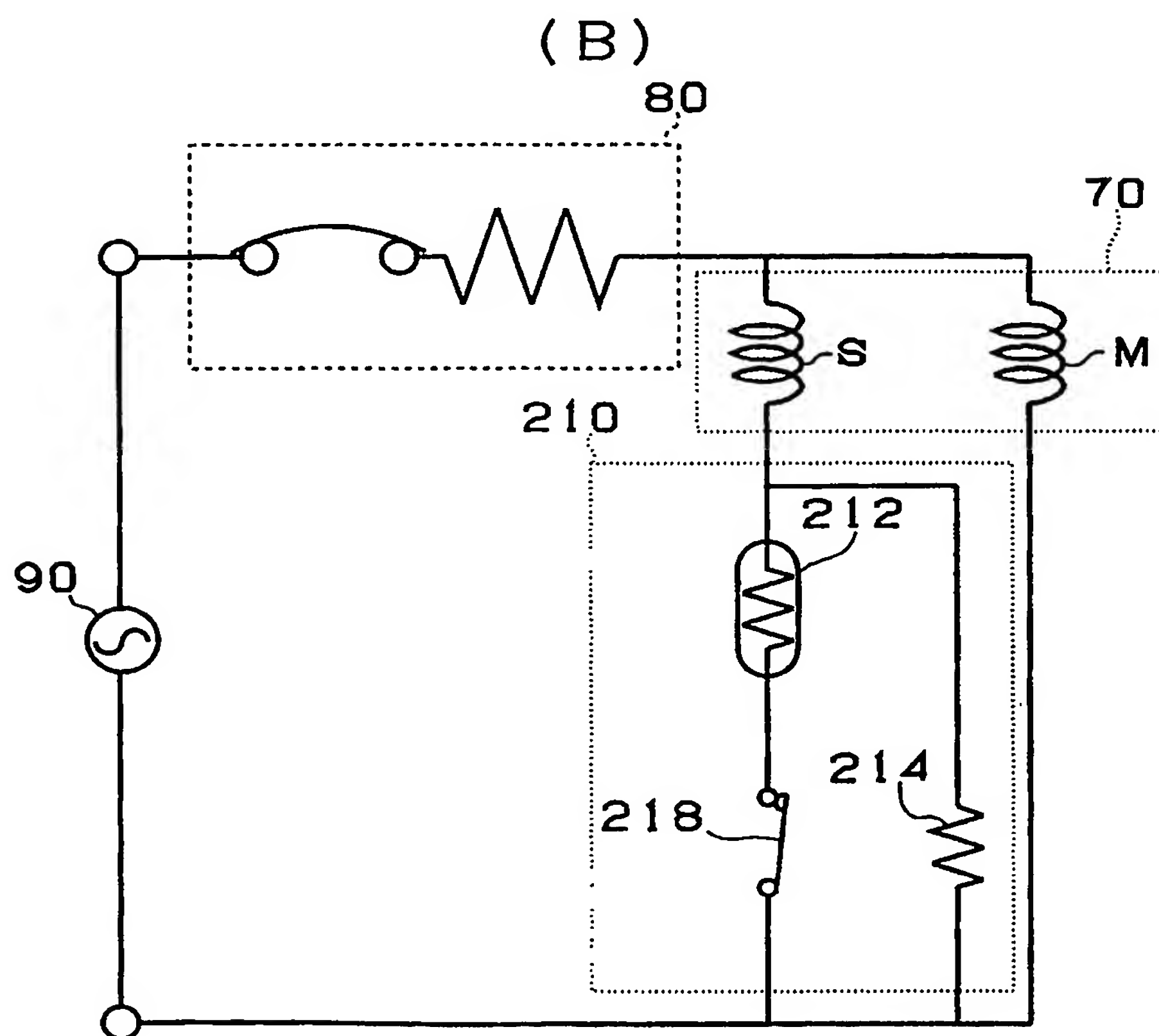
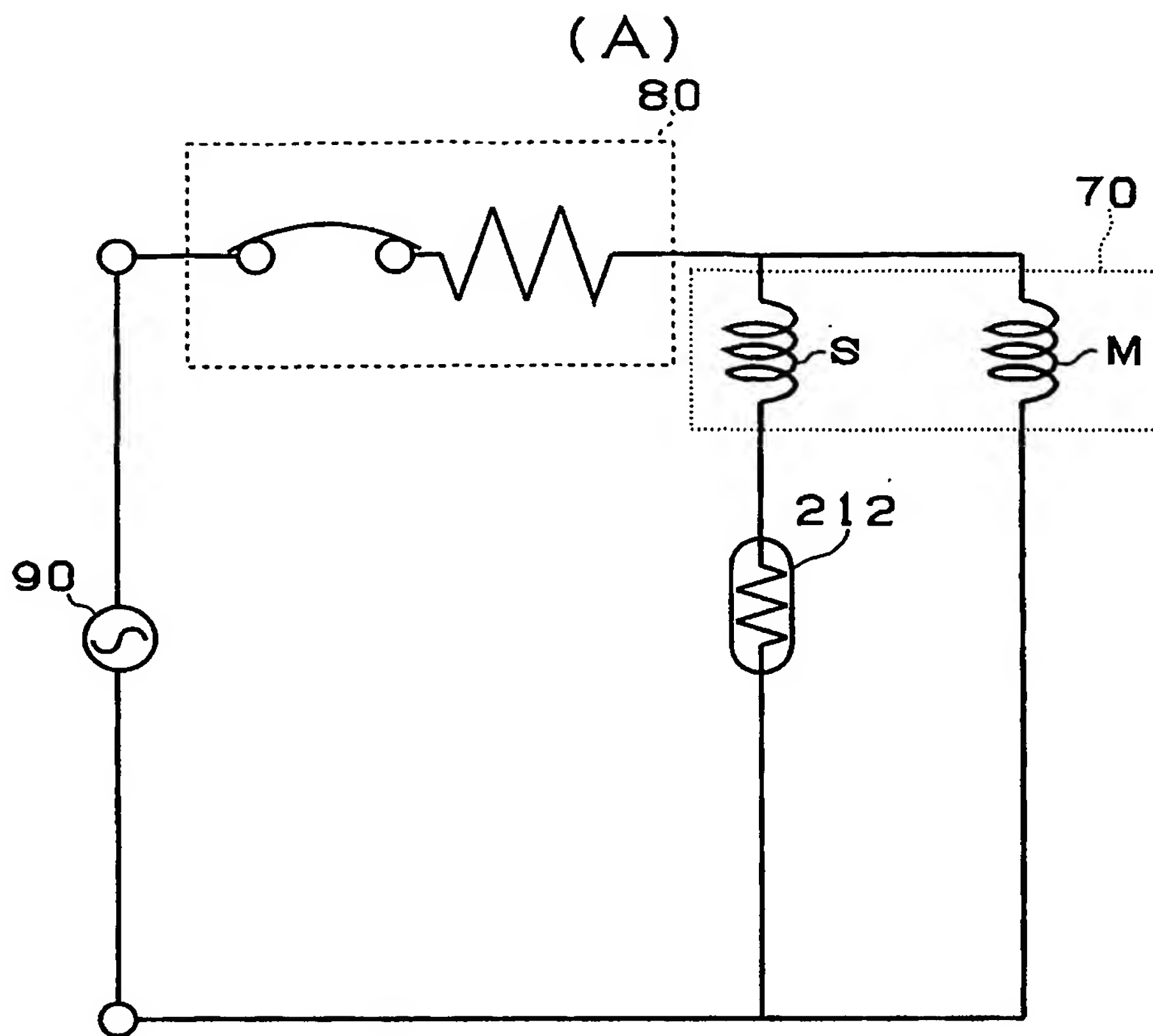
【図 4】



【図 5】



【図 6】



【書類名】 要約書

【要約】

【課題】 単相誘導電動機の補助巻線に直列に接続された起動用の正特性サーミスタによる消費電力を極めて少なくする。

【解決手段】 補助巻線 S に起動電流が流れると、主 P T C 1 2、補助 P T C 1 4 は自己発熱して電気抵抗値が増大する。補助 P T C 1 4 が 1 4 0 ℃に達すると、スローアクションバイメタル 1 8 がオフし、主 P T C 1 2 には電流が流れなくなり、単相誘導電動機 7 0 の起動が完了する。スローアクションバイメタル 1 8 がオフされると、補助 P T C 1 4 側にのみ微小電流が流れ、その発生熱によりスローアクションバイメタル 1 8 がオフ状態に保持される。

【選択図】 図 3

認定・付加情報

特許出願の番号	特願 2 0 0 2 - 3 4 7 8 1 0
受付番号	5 0 2 0 1 8 1 3 0 6 2
書類名	特許願
担当官	第四担当上席 0 0 9 3
作成日	平成 1 4 年 1 2 月 2 日

< 認定情報・付加情報 >

【提出日】	平成 14 年 11 月 29 日
-------	-------------------

次頁無

特願 2 0 0 2 - 3 4 7 8 1 0

出 願 人 履 歷 情 報

識別番号

[0 0 0 1 7 9 3 8 4]

1. 変更年月日

1 9 9 8 年 1 1 月 1 7 日

[変更理由]

住所変更

住 所

愛知県名古屋市北区上飯田南町 5 丁目 4 5 番地

氏 名

山田電機製造株式会社